

WEST

 Generate Collection Print

L12: Entry 48 of 134

File: EPAB

Mar 27, 2003

PUB-N0: DE010237992A1
DOCUMENT-IDENTIFIER: DE 10237992 A1
TITLE: TITLE DATA NOT AVAILABLE

PUBN-DATE: March 27, 2003

INVENTOR-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
KUEHN, UTA	DE
ECKERT, JUERGEN	DE
SCHULTZ, LUDWIG	DE

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
LEIBNIZ INST FUER FESTKOERPER	DE

APPL-N0: DE10237992

APPL-DATE: August 12, 2002

PRIORITY-DATA: DE10237992A (August 12, 2002), DE10143683A (August 30, 2001),
DE10218281A (April 19, 2002)INT-CL (IPC): C22 C 16/00; C22 C 45/10

ABSTRACT:

CHG DATE=20030902 STATUS=N>High strength plastically deformable molded body made from zirconium alloys comprises a material having the composition: Zra(E1)b(E2)c(E3)d(E4)e (where, E1 = Nb, Ta, Mo, Cr, W, Ti, V, Hf or Y; E2 = Cu, Ag, Au, Pd or Pt; E3 = Ni, Co, Fe, Zn or Mn; E4 = Al, Ga, Si, P, C, B, Sn, Pb or Sb; a = 100 - (b+c+d+e); b = 5-15, c = 5-15; d = 0-15; e = 5-15). The molded body has a homogeneous microstructure structure consisting of a glassy nanocrystalline matrix containing ductile dendritic cubic space centered phase. A third phase is present in an amount of maximum 10 %. Preferred Features: The material is made from Zr66.4Nb6.4Cu10.5Ni8.7Al8 or Zr71Nb9Cu8Ni1Al11.

P, X



⑯ BUNDESREPUBLIK
DEUTSCHLAND



DEUTSCHES
PATENT- UND
MARKENAMT

⑯ Offenlegungsschrift
⑯ DE 102 37 992 A 1

⑯ Int. Cl. 7:
C 22 C 16/00
C 22 C 45/10

DE 102 37 992 A 1

⑯ Innere Priorität:

101 43 683. 1 30. 08. 2001
102 18 281. 7 19. 04. 2002

⑯ Anmelder:

Leibniz-Institut für Festkörper- und
Werkstoffforschung e.V., 01069 Dresden, DE

⑯ Vertreter:

Patentanwälte Rauschenbach, 01187 Dresden

⑯ Erfinder:

Kühn, Uta, 01728 Possendorf, DE; Eckert, Jürgen,
Dr., 01139 Dresden, DE; Schultz, Ludwig, Prof. Dr.,
01328 Dresden, DE

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

⑯ Hochfeste, bei Raumtemperatur plastisch verformbare berylliumfreie Formkörper aus Zirkonlegierungen

⑯ Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, beryllium-freie hochfeste und plastisch verformbare Formkörper aus Zirkonlegierungen zur Verfügung zu stellen.

Die erfindungsgemäßen Formkörper sind dadurch gekennzeichnet, dass sie aus einem Werkstoff bestehen, der in seiner Zusammensetzung im wesentlichen der Formel

Zr_a(E1)_b(E2)_c(E3)_d(E4)_e

entspricht, worin E1 aus einem oder mehreren Elementen der Gruppe Nb, Ta, Mo, Cr, W, Ti, V, Hf und Y besteht, E2 aus einem oder mehreren Elementen der Gruppe Cu, Au, Ag, Pd und Pt besteht, E3 aus einem oder mehreren Elementen der Gruppe Ni, Co, Fe, Zn und Mn besteht und E4 aus einem oder mehreren Elementen der Gruppe Al, Ga, Si, P, C, B, Sn, Pb und Sb besteht, mit a = 100 - (b + c + d + e), b = 5 bis 15, c = 5 bis 15, d = 0 bis 15, e = 5 bis 15 (a, b, c, d, e in Atom-%).

Die Formkörper besitzen im wesentlichen ein homogenes mikrostrukturelles Gefüge, das aus einer glasartigen oder nanokristallinen Matrix mit darin eingebetteter duktiler dendritischer kubisch raumzentrierten Phase besteht.

DE 102 37 992 A 1

Beschreibung

- [0001] Die Erfindung betrifft hochfeste und bei Raumtemperatur plastisch verformbare berylliumfreie Formkörper aus Zirkonlegierungen.
- [0002] Derartige Formkörper sind einsetzbar als hochbeanspruchte Bauteile z. B. in der Flugzeugindustrie, der Raumfahrt und der Fahrzeugindustrie, aber auch für medizintechnische Geräte und Implantate im medizinischen Bereich, wenn hohe Anforderungen an die mechanische Belastbarkeit, die Korrosionsbeständigkeit und die Oberflächenbeanspruchung insbesondere bei kompliziert geformten Bauteilen gestellt werden.
- [0003] Bekannt ist, dass bestimmte mehrkomponentige metallische Werkstoffe durch rasche Erstarrung in einen metastabilen glasartigen Zustand überführt werden können (metallische Gläser), um vorteilhafte (z. B. weichmagnetische, mechanische, katalytische) Eigenschaften zu erhalten. Meist sind diese Werkstoffe wegen der erforderlichen Abkühlrate der Schmelze nur mit geringen Abmessungen in mindestens einer Dimension z. B. dünne Bänder oder Pulver herstellbar. Damit sind sie als massiver Konstruktionswerkstoff nicht geeignet (siehe z. B. T. Masumoto, Mater. Sci. Eng. A179/180 (1994) 8-16).
- [0004] Bekannt sind weiterhin bestimmte Zusammensetzungsbereiche mehrkomponentiger Legierungen, in denen solche metallischen Gläser auch in massiver Form, z. B. mit Abmessungen > 1 mm, durch Gießverfahren hergestellt werden können. Solche Legierungen sind z. B. Pd-Cu-Si, Pd₄₀Ni₄₀P₂₀, Zr-Cu-Ni-Al, La-Al-Ni-Cu (siehe z. B. T. Masumoto, Mater. Sci. Eng. A179/180 (1994) 8-16 und W. L. Johnson in Mater. Sci. Forum Vol. 225- 227, S. 35-50, Transtec Publications 1996, Switzerland).
- [0005] Bekannt sind auch insbesondere berylliumhaltige metallische Gläser mit Zusammensetzungen der chemischen Formel (Zr_{1-x}Ti_x)_{a1} ETM_{a2} (Cu_{1-y}Ni_y)_{b1}LTM_{b2}Be_c, die in Abmessungen > 1 mm hergestellt werden können (A. Peker, W. L. Johnson, US-PS 5 288 344). Dabei bezeichnen die Koeffizienten a₁, a₂, b₁, b₂, c, x, y die Elementanteile in Atom-%, ETM ein frühes Übergangsmetall (Early Transition Metal) und LTM ein spätes Übergangsmetall (Late Transition Metal).
- [0006] Weiterhin bekannt sind metallische Glas-Formkörper in allen ihren Dimensionen > 1 mm in bestimmten Zusammensetzungsbereichen der quinären Zr-Ti-Al-Cu-Ni-Legierungen (L. Q. Xing et al. Non-Cryst. Sol. 205-207 (1996) p. 579-601, presented at 9th Int. Conf. On Liquid and Amorphous Metals, Chicago, Aug. 27-Sep. 1, 1995; Xing et al., Mater. Sci. Eng. A 220 (1996) 155-161) und der pseudquinären Legierung (Zr, Hf)_a (Al, Zn)_b (Ti, Nb)_c (Cu_xFe_y (Ni, Co)_z)_d (DE 197 06 768 A1; DE 198 33 329 C2).
- [0007] Es ist auch eine Zusammensetzung für eine mehrkomponentige berylliumhaltige Legierung mit der chemischen Formel (Zr_{100-a-b}Ti_aNb_b)₇₅(Be_cCu_yNi_z)₂₅ bekannt. Dabei bezeichnen die Koeffizienten a, b die Elementanteile in Atom-% mit a = 18,34; b = 6,66 und die Koeffizienten x, y, z bezeichnen die Verhältnisanteile in Atom-% mit x : y : z = 9 : 5 : 4. Diese Legierung ist zweiphasig, sie besitzt eine hochfeste, spröde glasartige Matrix und eine duktile, plastisch verformbare dendritische kubisch raumzentrierte Phase. Dadurch tritt eine erhebliche Verbesserung der mechanischen Eigenschaften bei Raumtemperatur ein, besonders im Bereich der makroskopischen Dehnung (C. C. Hays, C. P. Kim und W. L. Johnson, Phys. Rev. Lett. 84, 13, p. 2901-2904, (2000)). Ein gravierender Nachteil dieser Legierung besteht jedoch in der Verwendung des hoch toxischen Berylliums.
- [0008] Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, berylli-
- umfreie hochfeste und plastisch verformbare Formkörper aus Zirkonlegierungen zur Verfügung zu stellen, die gegenüber den genannten metallischen Gläsern makroskopische Plastizität und Verformungsverfestigung bei Umformprozessen bei Raumtemperatur besitzen, ohne dass dadurch andere Eigenschaften, wie Festigkeit, elastische Dehnung oder das Korrosionsverhalten, wesentlich beeinträchtigt werden.
- [0009] Diese Aufgabe wird mit den in den Patentansprüchen angegebenen hochfesten Formkörpern gelöst.
- [0010] Die erfundungsgemäßen Formkörper sind dadurch gekennzeichnet, dass sie aus einem Werkstoff bestehen, der in seiner Zusammensetzung der Formel
- Zr_a (E1)_b (E2)_c (E3)_d (E4)_e
- entspricht, worin
- E1 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Nb, Ta, Mo, Cr, W, Ti, V, Hf und Y gebildeten Gruppe,
- E2 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Cu, Au, Ag, Pd und Pt gebildeten Gruppe,
- E3 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Ni, Co, Fe, Zn und Mn gebildeten Gruppe und
- E4 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Al, Ga, Si, P, C, B, Sn, Pb und Sb gebildeten Gruppe
- besteht, mit
- a = 100 - (b+c+d+e)
- b = 5 bis 15
- c = 5 bis 15
- d = 0 bis 15
- e = 5 bis 15
- (a, b, c, d, e in Atom-%)
- und mit gegebenenfalls geringen, herstellungstechnisch bedingten Zusätzen und Verunreinigungen.
- [0011] Ein weiteres kennzeichnendes Merkmal besteht darin, dass die Formkörper ein homogenes mikrostrukturelles Gefüge besitzen, das aus einer glasartigen oder nanokristallinen Matrix mit darin eingebetteter duktiler dendritischer kubisch raumzentrierten Phase besteht, wobei mit einem geringen Volumenanteil von maximal 10% eine dritte Phase enthalten sein kann.
- [0012] Vorteilhaft ist es, wenn der Werkstoff für E1 das Element Nb, für E2 das Element Cu, für E3 das Element Ni und für E4 das Element Al enthält.
- [0013] Zur Realisierung besonders vorteilhafter Eigenschaften sollte der Werkstoff eine Zusammensetzung mit b = 6 bis 10, c = 6 bis 11, d = 0 bis 9 und e = 7 bis 12 aufweisen.
- [0014] Vorteilhaft ist eine Zusammensetzung mit den Verhältnissen Zr : Nb = 5 : 1 bis 11 : 1 sowie Zr : Al = 6 : 1 bis 9 : 1.
- [0015] Die im Werkstoff enthaltene dendritisch kubisch raumzentrierte Phase sollte vorteilhaft eine Zusammensetzung mit b = 7 bis 15, c = 3 bis 9, d = 0 bis 3 und e = 7 bis 10 aufweisen (Zahlenangaben in Atom-%).
- [0016] Ein Werkstoff mit besonders guten Eigenschaften besteht aus Zr_{66,4}Nb_{6,4}Cu_{10,5}Ni_{8,7}Al₈ (Zahlenangaben in Atom-%).
- [0017] Ein weiterer Werkstoff mit besonders guten Eigenschaften besteht aus Zr₇₁Nb₉Cu₈Ni₁Al₁₁ (Zahlenangaben in Atom-%).
- [0018] Der Volumenanteil der gebildeten dendritischen kubisch raumzentrierten Phase in der Matrix beträgt erfundungsgemäß 25% bis 95%, vorzugsweise 50% bis 95%.
- [0019] Die Länge der Primär-Dendritenachsen liegt im Bereich von 1 µm bis 100 µm und der Radius der Primär-Dendriten beträgt 0,2 µm bis 2 µm.
- [0020] Zur Herstellung der Formkörper wird durch Gie-

ßen der Zirkon-Legierungsschmelze in eine Kupferkokille ein Halbzeug oder das fertige Gußteil hergestellt.

[0021] Der Nachweis der dendritischen kubisch raumzentrierten Phase in der glasartigen oder nanokristallinen Matrix und die Bestimmung der Größe und des Volumenanteils der dendritischen Ausscheidungen kann über Röntgenbeugung, Rasterelektronenmikroskopie oder Transmissionselektronenmikroskopie erfolgen.

[0022] Die Erfindung ist nachstehend anhand von Ausführungsbeispielen näher erläutert.

Beispiel 1

[0023] Eine Legierung mit der Zusammensetzung $Zr_{71}Nb_9Cu_8Ni_1Al_{11}$ (Zahlenangaben in Atom-%) wird in eine zylinderförmige Kupferkokille mit Innendurchmesser 5 mm abgegossen. Der erhaltene Formkörper besteht aus einer glasartigen Matrix und darin eingebetteter duktiler kubisch raumzentrierter Phase. Der Volumenanteil der dendritischen Phase beträgt ca. 50%. Dadurch wird eine Bruchdehnung von 3,5% bei einer Bruchfestigkeit von 1791 MPa erreicht. Die elastische Dehnung an der technischen Streckgrenze (0,2% Dehngrenze) beträgt 2,5% bei einer Festigkeit von 1638 MPa. Der Elastizitätsmodul beträgt 72 GPa.

Beispiel 2

[0024] Eine Legierung mit der Zusammensetzung $Zr_{71}Nb_9Cu_8Ni_1Al_{11}$ (Zahlenangaben in Atom-%) wird in eine zylinderförmige Kupferkokille mit Innendurchmesser 3 mm abgegossen. Der erhaltene Formkörper besteht aus einer nanokristallinen Matrix und darin eingebetteter duktiler kubisch raumzentrierter Phase. Der Volumenanteil der dendritischen Phase beträgt ca. 95%. Dadurch wird eine Bruchdehnung von 5,4% bei einer Bruchfestigkeit von 1845 MPa erreicht. Die elastische Dehnung an der technischen Streckgrenze (0,2% Dehngrenze) beträgt 1,5% bei einer Festigkeit von 1440 MPa. Der Elastizitätsmodul beträgt 108 GPa.

Beispiel 3

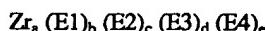
[0025] Eine Legierung mit der Zusammensetzung $Zr_{66,4}Nb_{4,4}Mo_2Cu_{10,5}Ni_{8,7}Al_8$ (Zahlenangaben in Atom-%) wird in eine zylinderförmige Kupferkokille mit Innendurchmesser 5 mm abgegossen. Der erhaltene Formkörper besteht aus einer glasartigen Matrix und darin eingebetteter duktiler kubisch raumzentrierter Phase. Der Volumenanteil der dendritischen Phase beträgt ca. 50%. Dadurch wird eine Bruchdehnung von 3,4% bei einer Bruchfestigkeit von 1909 MPa erreicht. Die elastische Dehnung an der technischen Streckgrenze (0,2% Dehngrenze) beträgt 2,1% bei einer Festigkeit von 1762 MPa. Der Elastizitätsmodul beträgt 94 GPa.

Beispiel 4

[0026] Eine Legierung mit der Zusammensetzung $Zr_{70}Nb_{10,5}Cu_8Co_2Al_{9,5}$ (Zahlenangaben in Atom-%) wird in eine zylinderförmige Kupferkokille mit Innendurchmesser 3 mm abgegossen. Der erhaltene Formkörper besteht aus einer nanokristallinen Matrix und darin eingebetteter duktiler kubisch raumzentrierter Phase. Der Volumenanteil der dendritischen Phase beträgt ca. 95%. Dadurch wird eine Bruchdehnung von 6,2% bei einer Bruchfestigkeit von 1680 MPa erreicht. Die elastische Dehnung an der technischen Streckgrenze (0,2% Dehngrenze) beträgt 1,9% bei einer Festigkeit von 1401 MPa. Der Elastizitätsmodul beträgt 84 GPa.

Patentansprüche

1. Hochfeste, bei Raumtemperatur plastisch verformbare berylliumfreie Formkörper aus Zirkonlegierungen, dadurch gekennzeichnet, dass die Formkörper aus einem Werkstoff bestehen, der in seiner Zusammensetzung der Formel



entspricht, worin

E1 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Nb, Ta, Mo, Cr, W, Ti, V, Hf und Y gebildeten Gruppe,

E2 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Cu, Au, Ag, Pd und Pt gebildeten Gruppe,

E3 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Ni, Co, Fe, Zn und Mn gebildeten Gruppe und

E4 aus einem Element oder mehreren Elementen der mit den Elementen Al, Ga, Si, P, C, S, Sn, Pb und Sb gebildeten Gruppe

besteht, mit:

$$a = 100 - (b+c+d+e)$$

$$b = 5 \text{ bis } 15$$

$$c = 5 \text{ bis } 15$$

$$d = 0 \text{ bis } 15$$

$$e = 5 \text{ bis } 15$$

$$(a, b, c, d, e \text{ in Atom-\%})$$

und mit gegebenenfalls geringen, herstellungstechnisch bedingten Zusätzen und Verunreinigungen, und dass die Formkörper ein homogenes mikrostrukturelles Gefüge besitzen, das aus einer glasartigen oder nanokristallinen Matrix mit darin eingebetteter duktiler dendritischer kubisch raumzentriert Phase besteht, wobei mit einem geringen Volumenanteil von maximal 10% eine dritte Phase enthalten sein kann.

2. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Werkstoff vorzugsweise für E1 das Element Nb, für E2 das Element Cu, für E3 das Element Ni und für E9 das Element Al enthält.

3. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Werkstoff eine Zusammensetzung mit $b = 6 \text{ bis } 10$, $c = 6 \text{ bis } 11$, $d = 0 \text{ bis } 9$ und $e = 7 \text{ bis } 12$ aufweist.

4. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Werkstoff eine Zusammensetzung mit den Verhältnissen $Zr : Nb = 5 : 1 \text{ bis } 11 : 1$ sowie $Zr : Al = 6 : 1 \text{ bis } 9 : 1$ aufweist.

5. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die im Werkstoff enthaltene dendritisch kubisch raumzentrierte Phase eine Zusammensetzung mit $b = 7 \text{ bis } 15$, $c = 3 \text{ bis } 9$, $d = 0 \text{ bis } 3$ und $e = 7 \text{ bis } 10$ aufweist.

6. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Werkstoff aus $Zr_{66,4}Nb_{6,4}Cu_{10,5}Ni_{8,7}Al_8$ (Zahlenangaben in Atom-%) besteht.

7. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Werkstoff aus $Zr_{71}Nb_9Cu_8Ni_1Al_{11}$ (Zahlenangaben in Atom-%) besteht.

8. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Volumenanteil der gebildeten dendritischen kubisch raumzentrierten Phase in der Matrix 25% bis 95%, vorzugsweise 50% bis 95% beträgt.

9. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass in der dendritischen kubisch raumzen-

DE 102 37 992 A 1

5

6

trierten Phase die Länge der Primär-Dendritenachsen im Bereich von 1 μm bis 100 μm liegt und der Radius der Primär-Dendriten 0,2 μm bis 2 μm beträgt.

5

10

15

20

25

30

35

40

45

50

55

60

65